

---

UNIVERSITI SAINS MALAYSIA

First Semester Examination  
2011/2012 Academic Session

January 2012

**ESA 380/3 – Orbital Mechanics**  
***[Mekanik Orbit]***

Duration : 3 hours  
*[Masa : 3 jam]*

---

Please check that this paper contains **NINE (9)** printed pages, **THREE (3)** pages appendix and **FIVE (5)** questions before you begin the examination.

*Sila pastikan bahawa kertas soalan ini mengandungi **SEMBILAN (9)** mukasurat bercetak, **TIGA (3)** mukasurat lampiran dan **LIMA (5)** soalan sebelum anda memulakan peperiksaan.*

**Instructions** : Answer **ALL** questions.

**Arahan** : Jawab **SEMUA** soalan.

1. **Appendix Table A.1/Lampiran Jadual A.1.** [2 pages/mukasurat]
2. **Appendix A.2/Lampiran Jadual A.2.** [1 page/mukasurat]

Answer all questions in **English** OR **Bahasa Malaysia**.

*Menjawab semua soalan dalam **Bahasa Inggeris ATAU Bahasa Malaysia**.*

Answer to each question must begin from a new page.

*Jawapan untuk setiap soalan mestilah dimulakan pada mukasurat yang baru.*

In the event of any discrepancies, the English version shall be used.

*Sekiranya terdapat sebarang percanggahan pada soalan peperiksaan, versi Bahasa Inggeris hendaklah diguna pakai.*

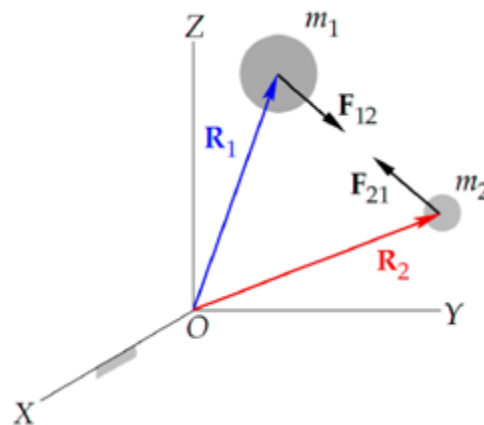
Answer **ALL** questions.  
Jawab **SEMUA** soalan.

1. [a] Consider the two-body problem illustrated in **Figure 1**. If a force **T** (such as rocket thrust) acts on  $m_2$  in addition to the mutual force of gravitation  $\mathbf{F}_{21}$ , define that

$$\ddot{\mathbf{r}} = -\frac{\mu}{r^3} + \frac{\mathbf{T}}{m_2}$$

*Pertimbangkan permasalahan dua jasad yang ditunjukkan dalam **Rajah 1**. Jika daya **T** (contohnya sistem pendorong roket) bertindak ke atas  $m_2$  selain dari daya saling tarikan gravity  $\mathbf{F}_{21}$ , tentukan bahawa*

$$\ddot{\mathbf{r}} = -\frac{\mu}{r^3} + \frac{\mathbf{T}}{m_2}$$



**Figure 1/Rajah 1**

(20 marks/markah)

- [b] Relative to an earth-centered non-rotating frame, the position and velocity vectors of a spacecraft are

$$\mathbf{r}_0 = 3450\hat{\mathbf{i}} - 1700\hat{\mathbf{j}} + 7750\hat{\mathbf{k}} \text{ km}$$

$$\mathbf{v}_0 = 5.4\hat{\mathbf{i}} - 5.4\hat{\mathbf{j}} + 1.0\hat{\mathbf{k}} \text{ km}$$

*Relatif kepada bingkai kaku pusat bumi, vector kedudukan dan halaju kapal angkasa adalah*

$$\mathbf{r}_0 = 3450\hat{\mathbf{i}} - 1700\hat{\mathbf{j}} + 7750\hat{\mathbf{k}} \text{ km}$$

$$\mathbf{v}_0 = 5.4\hat{\mathbf{i}} - 5.4\hat{\mathbf{j}} + 1.0\hat{\mathbf{k}} \text{ km}$$

- [i] Calculate the distance and speed of the spacecraft after the true anomaly changes by  $82^\circ$ , see appendix.

*Kirakan jarak dan kelajuan selepas sudut 'true anomaly' berubah sebanyak  $82^\circ$ , lihat lampiran.*

- [ii] Show that the specific angular momentum  $h$  and total energy  $\varepsilon$  are conserved.

*Tunjukkan bahawa 'specific angular momentum'  $h$  dan jumlah tenaga  $\varepsilon$  adalah terpelihara.*

**(50 marks/markah)**

- [c] If the eccentricity of the elliptical orbit depicted in **Figure 2** is 0.5, calculate, in terms of the period  $T$ , the time required to fly from  $P$  to  $B$ . Given the mean anomaly and eccentric anomaly of this type of orbit are as follow

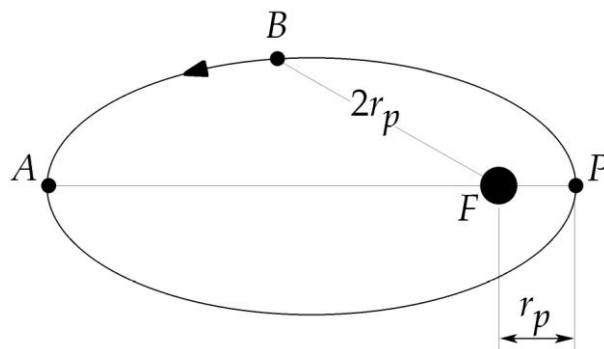
$$M_e = E - e \sin E$$

$$E = 2 \tan^{-1} \left( \sqrt{\frac{1-e}{1+e}} \tan \frac{\theta}{2} \right)$$

*Jika keeksentrikan orbit elips yang dipaparkan dalam **Rajah 2** bersamaan dengan 0.5, kira, dalam sebutan tempoh  $T$ , masa yang diperlukan untuk terbang dari titik  $P$  ke  $B$ . Diberi 'mean anomaly' dan 'eccentric anomaly' orbit jenis ini adalah seperti berikut*

$$M_e = E - e \sin E$$

$$E = 2 \tan^{-1} \left( \sqrt{\frac{1-e}{1+e}} \tan \frac{\theta}{2} \right)$$



**Figure 2/Rajah 2**

**(30 marks/markah)**

2. [a] [i] Show the orientation of the orbit in three dimensions.

*Tunjukkan orientasi orbit dalam tiga dimensi.*

- [ii] State the classical orbital elements

*Nyatakan elemen-elemen orbit klasik.*

**(15 marks/markah)**

- [b] Given the vector position of the satellite with respect to the geocentric equatorial frame is  $\mathbf{r} = -6634.2\hat{\mathbf{i}} - 1261.8\hat{\mathbf{j}} - 5230.9\hat{\mathbf{k}}$  (km), the eccentricity vector is  $\mathbf{e} = -0.40907\hat{\mathbf{i}} - 0.48751\hat{\mathbf{j}} - 0.63640\hat{\mathbf{k}}$  (km), and the satellite is flying towards perigee, calculate the inclination of the orbit.

*Diberi vektor posisi sebuah satelit sehubungan dengan bingkai equatorial adalah  $\mathbf{r} = -6634.2\hat{\mathbf{i}} - 1261.8\hat{\mathbf{j}} - 5230.9\hat{\mathbf{k}}$  (km), vector keeksentrikan adalah  $\mathbf{e} = -0.40907\hat{\mathbf{i}} - 0.48751\hat{\mathbf{j}} - 0.63640\hat{\mathbf{k}}$  (km), dan satelit terbang menuju ke perigee, kirakan sudut condong orbit.*

**(20 marks/markah)**

- [c] For a spacecraft, the following orbital parameters are given:  $e = 1.5$ ; perigee altitude = 300 km;  $i = 35^\circ$ ;  $\Omega = 130^\circ$ ;  $\omega = 115^\circ$ . Calculate  $\mathbf{r}$  and  $\mathbf{v}$  at perigee relative to

*Sebuah kapal angkasa, diberi parameter-parameter orbit seperti berikut:  $e = 1.5$ , perigee altitude = 300 km;  $i = 35^\circ$ ;  $\Omega = 130^\circ$ ;  $\omega = 115^\circ$ . Kirakan  $\mathbf{r}$  dan  $\mathbf{v}$  pada perigee sehubungan dengan*

- [i] The perifocal reference frame

*Bingkai rujukan perifokal*

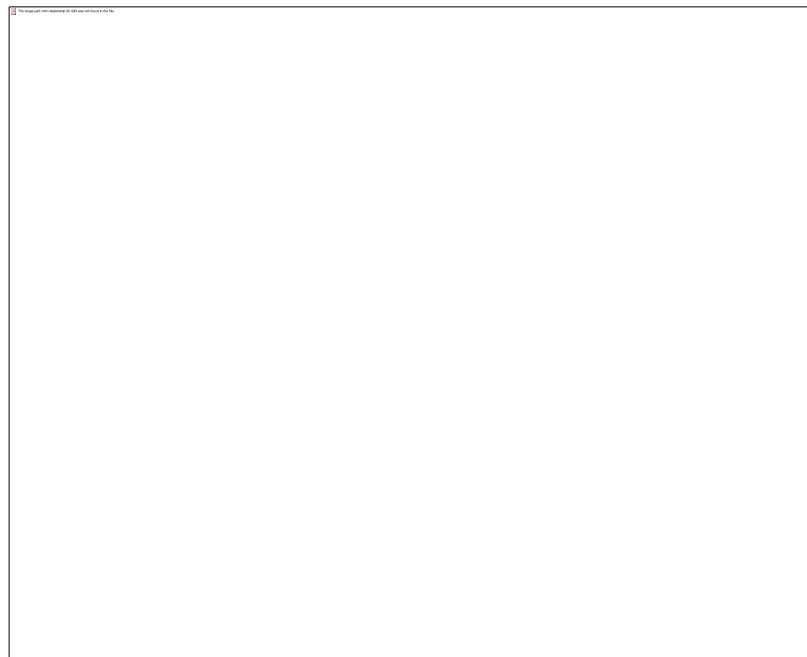
- [ii] The geocentric equatorial frame

*Bingkai geopusat equatorial*

**(65 marks/markah)**

3. [a] **Figure 3** shows how the transfer from the smaller circular orbit to the larger one by Hohmann transfer (dashed red line) and Bi-elliptical Hohmann transfer (solid red line). Describe the condition when the Bi-elliptical Hohmann transfer becomes more efficient than Hohmann transfer.

***Rajah 3** menunjukkan bagaimana perpindahan daripada orbit bulat kecil kepada orbit bulan besar dengan menggunakan teknik pemindahan Hohmann dan teknik pemindahan Bi-elliptical Hohmann. Terangkan keadaan bila teknik pemindahan Bi-elliptical Hohman menjadi lebih cekap berbanding teknik pemindahan Hohmann.*



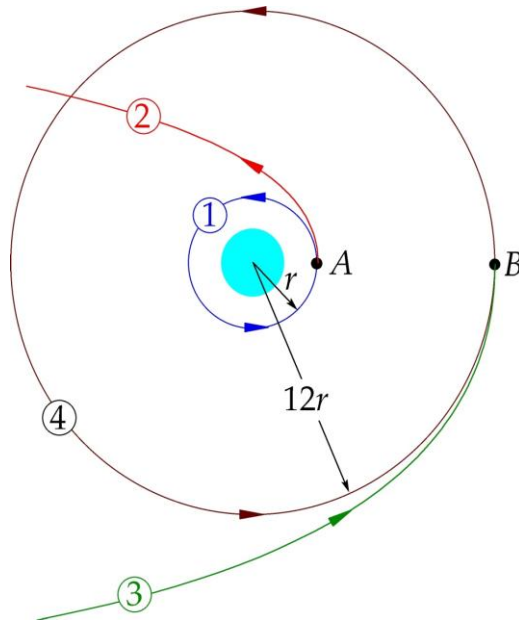
**Figure 3/Rajah 3**

**(20 marks/markah)**

- [b] In **Figure 4**, a spacecraft in circular orbit 1 of radius  $r$  leaves for infinity on parabolic trajectory 2 and returns from infinity on a parabolic trajectory 3 to a circular orbit 4 of radius  $12r$ . Find the total delta- $v$  required for this non-Hohmann orbit change maneuver.

*Dalam **Rajah 4**, sebuah kapal angkasa berada pada orbit bulat 1 dengan jejari  $r$  meninggalkan orbit ke infiniti melalui trajektori parabola 2 dan kembali dari infiniti melalui trajektori parabola 3 ke orbit bulat 4 dengan jejari  $12r$ . Cari jumlah delta- $v$  yang diperlukan oleh perubahan orbit bukan Hohmann ini.*

**(40 marks/markah)**



**Figure 4/Rajah 4**

- [c] With a single impulsive maneuver, an earth satellite changes from a 400 km circular orbit inclined at  $60^\circ$  to an elliptical orbit of eccentricity  $e = 0.5$  with an inclination of  $40^\circ$ . Calculate the minimum required delta- $v$ .

*Dengan melaksanakan satu 'impulsive maneuver', sebuah satelit yang mengelilingi bumi berubah dari 400 km orbit bulat yang mempunyai sudut condong  $60^\circ$  kepada orbit elip dengan keeksentrikan  $e = 0.5$  dan sudut condong  $40^\circ$ . Kira jumlah delta- $v$  yang diperlukan.*

**(40 marks/markah)**

4. The space station, spacecraft *A* and *B* are all in the same circular orbit of 350 km altitude. Spacecraft *A* is 600 km behind the space station and Spacecraft *B* is a 600 km ahead of the space station. At the same instant, both spacecrafts apply a  $\Delta v$  so as to arrive at the space station in one revolution of their phasing orbits. See **Figure 5**.

*Stesen angkasa dan kapal angkasa A dan B kesemuanya berada dalam orbit bulat yang sama dengan altitude 350 km. Kapal angkasa A berada 600 km di belakang kapal angkasa manakala kapal angkasa B berada 600 km di hadapan stesen angkasa. Pada masa yang sama, kedua-dua kapal angkasa mengenakan 'delta-v' supaya kedua-duanya sampai sampai pada stesen angkasa dalam satu pusingan lengkap orbit fasa masing-masing. Lihat **Rajah 5**.*

**Figure 5/Rajah 5**

- [a] Calculate the times required for each spacecraft to reach the space station.

*Kira masa yang diperlukan bagi kedua-dua kapal angkasa untuk sampai kepada stesen angkasa.*

**(40 marks/markah)**

- [b] Calculate the total  $\Delta v$  requirement for each spacecraft.

*Kira jumlah keperluan 'delta-v' untuk setiap kapal angkasa.*

**(60 marks/markah)**



5. Estimate the total  $\Delta v$  requirement for a Hohmann transfer from Earth to Mercury, assuming a 150 km circular parking orbit at Earth and a 150 km circular capture orbit at Mercury. Furthermore, assume that the planets have coplanar circular orbits with radii equal to the semi major axes listed in **Table A.1**.(Appendix)

*Anggarkan jumlah keperluan 'delta-v' untuk perpindahan Hohmann dari Bumi ke Merkuri dengan menganggap orbit bulat sementara pada Bumi adalah 150 km dan orbit bulat tangkapan pada Merkuri adalah 150 km. Seterusnya, anggap bahawa kedua-dua planet mempunyai orbit bulat pada satah yang sama dengan radii bersamaan dengan paksi semi-major tersenarai dalam **Jadual A.1**.(Lampiran)*

**(100 marks/markah)**

~ ooo000ooo ~

**APPENDIX A.2/LAMPIRAN A.2**

Lagrange coefficients in terms of the change in true anomaly,

$$f = 1 - \frac{\mu r}{h^2} (1 - \cos \Delta\theta)$$

$$g = \frac{r r_0}{h} \sin \Delta\theta$$

$$\dot{f} = \frac{\mu}{h} \frac{1 - \cos \Delta\theta}{\sin \Delta\theta} \left[ \frac{\mu}{h^2} (1 - \cos \Delta\theta) - \frac{1}{r_0} - \frac{1}{r} \right]$$

$$\dot{g} = 1 - \frac{\mu r_0}{h^2} (1 - \cos \Delta\theta)$$

where,

$$r = \frac{h^2}{\mu} \frac{1}{1 + \left( \frac{h^2}{\mu r_0} - 1 \right) \cos \Delta\theta - \frac{h v_{r0}}{\mu} \sin \Delta\theta}$$

$$v_{r0} = \frac{\mathbf{r}_0 \cdot \mathbf{v}_0}{r_0}$$

$$h = r_0 v_{\perp 0} = r_0 \sqrt{v_0^2 - v_{r0}^2}$$